PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11) Publication number: 06285622 A

(43) Date of publication of application: 11.10.94

(51) Int. CI

B23K 1/20

B23K 1/00

H01L 21/52

H01L 23/50

// H01L 23/02

H01L 23/48

(21) Application number: 05098410

(22) Date of filing: 02.04.93

(71) Applicant:

MITSUBISHI MATERIALS CORP

(72) Inventor:

OOMURA TOSHIMASA YOSHIDA HIDEAKI

(54) SOLDERING METHOD

(57) Abstract:

PURPOSE: To attain a soldered part with less void and excellent strength by specifying the surface roughness of a surface to be soldered of an object to be joined.

CONSTITUTION: Soldering is performed by using preformed solder. At that time, the surface roughness of the surface to be soldered of an object to be joined, is finished to be $R_2\colon 10$ to $200\mu m$ for an average roughness

at ten point specified by JIS B-0601. To finish a surface to be soldered within a range so that $\ensuremath{R_{z}}$ is 10 to $200 \mu \text{m}, \text{ it is possible to mechanically rough the surface}$ by using sand paper. However, methods attaching Au powder, Ag powder and Ni powder having a satisfactory wettability for solder to the surface, a method using wet plating with a high current density, etc., can be adopted. Consequently, strong soldering can be performed by using preformed solder.

COPYRIGHT: (C)1994,JPO

(19)日本国特許庁 (JP)

(12)公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号

特開平6-285622

(43)公開日 平成6年(1994)10月11日

| (51) Int. Cl. ⁵ | 識別記号 | | 庁内整理番号 | FΙ | | | | | 技術表示箇所 |
|----------------------------|------------|----|---------|----------|-----|--------------|------------|------------------------------|---------|
| B23K 1/20 | | K | 8727-4E | | | | | | |
| 1/00 | 330 | E | 8727-4E | | | | | | |
| H01L 21/52 | | E | 7376-4M | | | | | | |
| 23/50 | | D | 9272-4M | | | | | | |
| // HO1L 23/02 | | С | 審査請求 | 未請求 | 請求 | 項の数 1 | FD | (全4頁) | 最終頁に続く |
| (21)出願番号 | 特顯平5-9841(|) | | (71)出 | 願人 | 三菱マラ | ーリアル | 株式会社 | |
| (22)出願日 | 平成5年(1993) | 4, | 月 2 日 | (72)発 | 明者 | 大村 勇 埼玉県プ | 及 大宮市北 | 大手町1丁 袋町1-297 央研究所内 | 7 三菱マテリ |
| | | | | (72) 务 | 色明者 | 吉田 秀 | 秀昭 大宮市北 | | 7 三菱マテリ |
| | | | | (74) f | 大理人 | 弁理士 | 富田 | 和夫 (外 | 1名) |
| | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | |
| | | | | <u> </u> | | | | | |

(54)【発明の名称】はんだ付け方法

(57)【要約】

【目的】 ブリフォームはんだを用いて強固にはんだ付けする方法を提供する。

【構成】 プリフォームはんだを用いてはんだ付けする に際し、被接合物のはんだ付け面の表面粗さを J I S 規格 B - 0 6 0 1 で規定される十点平均粗さ R z : 1 0 \sim 2 0 0 μ mとすることを特徴とする。

2

【特許請求の範囲】

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】この発明は、ブリフォームはんだを用いて強固にはんだ付けする方法に関するものである。

[0002]

【従来の技術】一般に、半導体組立工程において、IC,LSIなどのSiチップを、基板、リードフレーム、セラミックパッケージにダイボンディングしたり、セラミックパッケージを金属製あるいはセラミック製リッドで封止する場合、被接合物の間にブリフォームはんだを挟み、このブリフォームはんだを溶融させてはんだ付けしている。これらプリフォームはんだの表面には、厚さ:50~100オングストローム程度の酸化膜が形なされていることも知られており、かかる酸化膜を有するブリフォームはんだを溶融してはんだ付けすると、酸化膜がはんだ溶融時に被接合物のはんだ付け面に密着し、密着した部分は溶融はんだが触れなくなるところから、ボイドが発生し、はんだ付け強度が低下する原因となっている。

【0003】かかる酸化膜によるはんだ付け強度の低下を防止するために、治具を用いてプリフォームはんだ表面に傷を付け、酸化膜を破壊したのち非酸化性雰囲気中でプリフォームはんだを溶融することによりはんだ付け 30 する方法も提案されている(特開平4-82234号公報参照)。

[0004]

【発明が解決しようとする課題】しかし、プリフォームはんだの厚さが薄くなるほど、または細くなるほど治具でプリフォームはんだの表面に適切な傷を付けることは難しく、傷の量によってはプリォームはんだ送給中に切断などのトラブルが発生するなどの課題があった。

[0005]

【課題を解決するための手段】そこで、本発明者等は、一層簡単な方法で密着性の優れたはんだ付け接合部を得る方法を開発すべく研究を行っていたところ、通常使用されている半導体装置組立用部品の表面粗さはJIS規格B-0601で規定される十点平均粗さRz(以下、単にRzと記す)の値が 7μ m以下の平滑な面を有しており、この平滑な面を有する半導体装置組立用部品をブリフォームはんだではんだ付けしようとすると、はんだ溶融時に酸化膜が破壊することなくはんだ付け面に密着

し、ボイドが発生してはんだ付け接合部の強度が低下するものであるところから、はんだ付け面の表面粗さを積極的に粗くし、はんだ付け面のR z を 1 0 μ m以上に粗くすると、通常の非酸化性雰囲気中ではんだ付けしても、プリフォームはんだの表面に形成されている酸化膜ははんだ溶融時に破壊され、従来のような傷付け処理を施さなくとも優れたはんだ付け部が得られるという知見を得たのである。

【 $0\ 0\ 0\ 6$ 】この発明は、かかる知見にもとづいてなさ 10 れたものであって、はんだ付け面の表面粗さ $R\ z\ E\ 1\ 0$ $\sim\ 2\ 0\ 0\ \mu$ mとし、ブリフォームはんだを挟んではんだ 付けする方法に特徴を有するものである。

【0007】上記はんだ付け面の表面粗さはR $z \ge 10$ μ mあればよいが、R z があまり大きくなるとパッケージなどのハンドリングや組立時に、はんだ付け面の山の先端部が折れてキャビティ内に破片が入り、A u 線のショートなどを引き起こすことからR z の上限は 200 μ mに限定した。

【0008】上記はんだ付け面の表面をRzが10~200 μ mの範囲内になるように荒すには、サンドペーパーを用いて機械的に荒すこともできるが、はんだ濡れ性のよいAu粉末、Ag粉末、Ni粉末を付着する方法、高電流密度の湿式メッキなどを用いる方法などを採用することもできる。

[0009]

【実施例】

実施例1

幅: $10\,\mathrm{mm}$ 、厚さ: $2.0\,\mathrm{mm}$ 、十点平均粗さ $Rz:2\,\mu$ mを有するN i 冷間圧延テープを用意し、このテープの表面を種々の粗さのサンドペーパーで研磨しまたは研磨せずに表1に示される粗面テープを作製し、この粗面テープと粗面テープの間にたて: $10\,\mathrm{mm}$ 、横: $10\,\mathrm{mm}$ の寸法を有し表1に示される厚さのP b $-10\,\mathrm{%S}$ n はんだ薄板を挟み、押圧力: $1\,\mathrm{kgf}$ で加圧固定し、アルゴン雰囲気中、温度: $350\,\mathrm{C}$ 、 $5\,\mathrm{分間}$ 保持の条件ではんだ付けすることにより本発明はんだ付け法(以下、本発明法という) $1\sim2\,\mathrm{sh}$ よび従来はんだ付け法(以下、比較法という) $1\sim2\,\mathrm{sh}$ よび従来はんだ付け法(以下、従来法という) $1\,\mathrm{ch}$ を実施した。

【0010】上記本発明法 $1\sim10$ 、比較法 $1\sim2$ および従来法1により得られたNi冷間圧延テープはんだ付け複合板の粗面テープを引き剥してはんだ付け層を露出し、このはんだ付け層表面をSEMで観察し、はんだ薄板を挟んだ部分のボイドの面積率を測定し、その測定結果を表1に示した。

[0011]

【表1】

| | 3 | · | | | | |
|----|-------|-----------------------|------------------------------|-------------------------------|--|--|
| 種 | 別 | 粗面テープの Rz値 (μm) | Pb-10%Sn はんだ薄板の厚さ (ma) | はんだ薄板を挟んだ 部分のボイド面積率 (%) | | |
| | 1 | 1 0 | 0.07 | 3 | | |
| | 2 | 2 5 | 0.07 | 1 3 | | |
| 本 | 3 | 3 6 | 0. 1 | 4 | | |
| | 4 | 4 8 | 0.1 | 1 4 | | |
| 発 | 5 | 5 5 | 0. 2 | 4 | | |
| 明 | 6 | 6 3 | 0. 2 | 3 | | |
| | 7 | 7 9 | 0. 2 | 1 3 | | |
| 法 | 8 | 98 | 0. 2 | 1 4 | | |
| | 9 | 1 5 1 | 0.4 | 11 | | |
| | 1 (| 200 | 0.4 | 7 | | |
| 比 | 1 | * 5 | 0.07 | 4 5 | | |
| 牧法 | 1 1 - | | 0.4 | 4 0 | | |
| 従来 | 去 1 | 2 (研磨せる | 0.07 | 6 2 | | |

(*印は、この発明の条件から外れた値を示す)

【0012】表1に示される結果から、本発明法1~1 0により得られたはんだ付け部のボイド面積率は従来法 1により得られたはんだ付け部のボイド数に比べて格段 に少なく、したがって本発明法1~10により得られた はんだ付け部の強度は、従来法1により得られたはんだ 付け部の強度よりも格段に優れていることがわかる。

【0013】しかし、粗面テープのRzが10 μm末端 ではボイドの面積率が増加し、一方、粗面テープのRz が 200μ mを越えるとPb-10%Snはんだの厚さ を極端に厚くしない限り粗面によるボイドが多数発生 し、好ましくないことがわかる。

【0014】実施例2

(1) 厚さ:0.3㎜の42冷間圧延テープの片面 に、N i ワット浴を用い20 A/dm² で平均層厚:30 μ mのNiメッキ層を形成した。そのNiメッキ層のR zは $18\mu m$ であった。上記Ni メッキされた42 冷間 50 ル蓋を作製した。

圧延テープをたて:30㎜、横:30㎜の寸法に打抜い て、金属製ハーメチックシール蓋を作製した。

[0015] (2) 92%Al₁O₃のグリーンシー ト上に平均粒径:1μmのW粉末ペーストを、外寸法: 30m×30m、内寸法:28m×28mの窓枠状に印 40 刷し、これの窓枠状印刷外周部を32mm×32mm角に打 抜き、焼結して得られたWメタライズ面に、 $oldsymbol{\mathbb{Z}}$ $oldsymbol{\mathbb{Z}}$ $oldsymbol{\mathbb{Z}}$ mのN i メッキ層を形成し、さらにその上に厚さ:2 μ mのAuメッキ層を形成した。

【0016】その後、固体パラフィン(分解蒸発温度: 250℃)を工業用ガソリンに溶かした溶液中に平均粒 径:20μmのAg粉末を5vol %混ぜて得られたペー ストを上記Auメッキ層上にスクリーン印刷した後乾燥 し、はんだ付け面にAg粉末がまんべんなく付着したR z:20μmを有するセラミックス製ハーメチックシー

[0017] (3) 92%A1, O, のグリーンシー ト上に、平均粒径:20μmの非定形W粉末:5vol %、残り平均粒径:1μmのW粉末からなるW粉末を混 練したペーストを、外寸法:30mm×30mm、内寸法: 28m×28mの窓枠状に印刷し、これの内部を27mm ×27mm角の寸法に打抜いたものをLCCパッケージの 最上層とし、あとは通常の方法で3層のセラミックス製 パッケージを焼成し作製した。・

【0018】上記(1)で作製した金属製ハーメチック シール蓋と(3)で作製したセラミックス製パッケージ 10 の間に、外寸法:30m×30m、内寸法28m×28 mm、厚さ:70μmの窓枠状Pb-10%Snはんだを 挟み、押え力:500gfのクリップで固定し、露点-6 0℃以下のN。+H。混合ガス雰囲気中、温度:350 ℃、5分間のピーク温度保持の条件でパッケージ封止 し、本発明法11を実施した。本発明法11で作製した 20個の封止パッケージを熱サイクル試験機に設置し、 -45℃ (30分保持)後125℃ (30分保持)の熱 サイクルを500サイクル行ったのち、フロリナート液 に浸漬し、60秒間肉眼で観察するグロスリークテスト を行ったが泡の上昇は見られなかった。上記グロスリー クテストを行った後、さらに上記熱サイクルを施した封 止パッケージをヘリウムボンビング装置に入れ、真空に 引いたのちHeガスを6kgf /cm² の圧力で6時間保持 し、その後、装置から取出してヘリウムディテクターに 入れ、リーク量を測定するヘリウムリークテストを行な ったところ、試料全数がリーク量は1. 0×10⁻⁷ atm ・cc/sec 未満であり、合格の値が得られた。

【0019】次に、上記(2)で作製したセラミックス ス製パッケージを用い、同様にしてパッケージを封止 し、本発明法12を実施した。

【0020】得られた封止パッケージ20個について、 同上の条件で熱サイクルを加えたのち、グロスリークテ ストを行ったが泡の上昇は観察されず、さらにヘリウム リークテストを行ったところ試料全てのリーク量は1.

atm・cc/sec未満であり、合格値が得ら 0×10^{-7} れた。

【0021】一方、比較のために、42アロイの片面に Niを熱間クラッドで接合し、全厚:0.3mmになるま で冷間圧延して得られたNi層の厚さ: $20\mu m$ 、粗さ Rz:2μmの複合板を、縦:30mm、横:30mmの寸 法に打抜いて、表面平滑な金属製ハーメチックシール蓋 を作製し、この表面平滑な金属製ハーメチックシール蓋 と、上記(3)で最上層のはんだ付け部の印刷を平均粒 径:1 μmのW粉末のみを含むペーストを印刷し焼成し て得られたセラミックス製パッケージとの間に、外寸・ 法:30mm×30mm、内寸法:28mm×28mm、厚さ: 70mmの窓枠状Pb-10%Snはんだを挟み、この窓 枠状Pb-10%Snハンダを全く同じ条件で加熱溶融 し、パッケージを封止することにより従来法2を実施し

【0022】この従来法2で封止したパッケージ20個 に同上の条件で熱サイクルを加えたのち、グロスリーク テストを行ったところ、20個のうち8個は連続的な泡 の上昇が観察されたので、以降のヘリウムリークテスト は行なわなかった。残り12個にさらにヘリウムリーク テストを行ったところ、試料残数(12個)全部がリー ク量: 1. 0×10⁻⁷ atm·cc/sec 以上となり、不 合格となった。

【0023】上述の結果から、本発明法11~12によ り得られたはんだ付け部は熱サイクルが付加されてもグ ロスリークテストおよびヘリウムリークテストに合格し ているところから、耐熱疲労特性に優れたろう付け部が 得られることがわかる。しかし、はんだ付け面を平滑な 製ハーメチックシール蓋と(3)で作製したセラミック 30 ままろう付けする従来法2では耐熱疲労特性が劣ること がわかる。

[0024]

【発明の効果】この発明のはんだ付け方法によると、は んだ付け面に簡単な前処理を施すだけでボイドの少ない 強度の優れたはんだ付け部が得られ、産業上すぐれた効 果を奏するものである。

フロントページの続き

(51) Int. Cl. 5

識別記号 庁内整理番号 FΙ

技術表示箇所